



(12) DEMANDE INTERNATIONALE PUBLIÉE EN VERTU DU TRAITÉ DE COOPÉRATION
EN MATIÈRE DE BREVETS (PCT)

B13595/201
= US 6764558
= US 6923846

(19) Organisation Mondiale de la Propriété
Intellectuelle
Bureau international



(43) Date de la publication internationale
23 mai 2002 (23.05.2002)

PCT

(10) Numéro de publication internationale
WO 02/40729 A1

(51) Classification internationale des brevets⁷ :
C22C 21/00, C22F 1/04, B32B 15/01

(21) Numéro de la demande internationale :
PCT/FR01/03566

(22) Date de dépôt international :
14 novembre 2001 (14.11.2001)

(25) Langue de dépôt : français

(26) Langue de publication : français

(30) Données relatives à la priorité :
00/14791 16 novembre 2000 (16.11.2000) FR

(71) Déposant : PECHINEY RHENALU [FR/FR]; 7, place
du Chancelier Adenauer, F-75116 Paris (FR).

(72) Inventeurs: KUCZA, Jean-Claude; La Gatelière, 1950,
route de Saint-Nicolas, F-38960 Saint-Etienne-de-Crossey
(FR). HENRY, Sylvain; 25, boulevard du Guillon,
F-38500 Voiron (FR). MEDIOUNI, Michel; 8, rue
Baudelaire, F-38430 Moirans (FR). EBERSOLT, David;
20, rue des Têtes, F-68000 Colmar (FR). REMOND,
Nathalie; 31, rue Berthe Molly, F-68000 Colmar (FR).

(74) Mandataire : MOUGEOT, Jean-Claude; Pechiney,
217, cours Lafayette, F-69451 Lyon Cedex 06 (FR).

(81) États désignés (national) : AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ,
BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ,
DE, DK, DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM,
HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK,
LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX,
MZ, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI,
SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, UZ, VN, YU, ZA,
ZW.

(84) États désignés (régional) : brevet ARIPO (GH, GM, KE,
LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), brevet eurasien
(AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), brevet européen
(AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU,
MC, NL, PT, SE, TR), brevet OAPI (BF, BJ, CF, CG, CI,
CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Publiée :

- avec rapport de recherche internationale
- avant l'expiration du délai prévu pour la modification des
revendications, sera republiée si des modifications sont
reçues

En ce qui concerne les codes à deux lettres et autres abrégia-
tions, se référer aux "Notes explicatives relatives aux codes et
abréviations" figurant au début de chaque numéro ordinaire de
la Gazette du PCT.

(54) Title: METHOD FOR PRODUCING AN ALUMINIUM ALLOY PLATED STRIP FOR MAKING BRAZED HEAT EX-
CHANGERS

(54) Titre : PROCEDE DE FABRICATION D'UNE BANDE PLAQUEE EN ALLIAGE D'ALUMINIUM POUR LA FABRICA-
TION D'ECHANGEURS DE CHALEUR BRASES

(57) Abstract: The invention concerns a method for producing a plated strip with thickness less than 15 mm, for making swaged elements of brazed heat exchangers, which consists in casting an alloy core slab consisting of (wt. %): Si < 0.8; Fe < 0.8; Cu 0.2-0.9; Mn 0.7-1.5; Mg < 0.4; Zn < 0.2; Ti < 0.1; other elements < 0.05 each and 0.15 in total; the rest being aluminium; homogenising said slab between 550 and 630 °C for at least one hour; plating on said slab, on one or two surfaces, a brazing aluminium alloy, preferably containing 5 to 13 % silicon; hot rolling, then cold rolling the plated slab until a thickness close to the final thickness is obtained; recrystallization annealing of the strip between 300 and 400 °C; strain hardening of the annealed strip to obtain a permanent deformation ranging between 2 and 10 % and the final thickness.

(57) Abrégé : L'invention concerne un procédé de fabrication d'une bande plaquée, d'épaisseur < 1,5 mm, destinée à la fabrication d'éléments emboutis d'échangeurs thermiques brasés, comportant: la coulée d'une ébauche en alliage d'âme de composition (% en poids): Si<0,8 Fe<0,8 Cu:0,2-0,9 Mn:0,7-1,5 Mg<0,4 Zn<0,2 Ti<0,1 autres éléments<0,05 chacun et<0,15 au total, reste aluminium, l'homogénéisation de cette ébauche entre 550 et 630 °C pendant au moins une heure, le placage sur cette ébauche, sur une ou deux faces, d'un alliage d'aluminium de brasage, de préférence contenant de 5 à 13 % de silicium, le laminage à chaud, puis à froid de l'ébauche plaquée jusqu'à une épaisseur proche de l'épaisseur finale, le recuit de recristallisation de la bande entre 300 et 400 °C, l'écrouissage de la bande recuite pour obtenir une déformation permanente comprise entre 2 et 10 % et l'épaisseur finale.



WO 02/40729 A1

Procédé de fabrication d'une bande plaquée en alliage d'aluminium pour la fabrication d'échangeurs de chaleur brasés

5

Domaine de l'invention

L'invention concerne la fabrication de bandes minces (d'épaisseur généralement
10 comprise entre 0,1 et 1,5 mm) en alliage aluminium-manganèse (série 3000 selon la nomenclature de l'Aluminum Association), plaquées sur une ou deux faces d'un alliage de brasage aluminium-silicium (série 4000 selon la nomenclature de l'Aluminum Association). Ces bandes sont destinées à la fabrication d'éléments emboutis d'échangeurs de chaleur assemblés par brasage fort, ces échangeurs entrant
15 notamment dans les systèmes de refroidissement des moteurs et de climatisation des habitacles d'automobiles, et plus particulièrement de plaques d'évaporateurs de climatiseurs. Les techniques de brasage des alliages d'aluminium sont décrites par exemple dans l'article de J.C. Kucza, A. Uhry et J.C. Goussain " Le brasage fort de l'aluminium et ses alliages ", paru dans Soudage et Techniques Connexes, nov.-déc.
20 1991, pp. 18-29. Les bandes selon l'invention sont utilisées notamment dans les techniques de brasage avec flux non corrosif du type NOCOLOK ® ou CAB (controlled atmosphere brazing), mais peuvent l'être également dans d'autres techniques de brasage comme le brasage sous vide.

Etat de la technique

L'utilisation des alliages d'aluminium dans les échangeurs thermiques des véhicules automobiles s'est développée au cours des dernières années, notamment en raison du gain de poids qu'elle procure par rapport à celle des alliages cuivreux. Les propriétés
30 requises pour les bandes en alliage d'aluminium utilisées pour la fabrication d'échangeurs brasés sont notamment une bonne aptitude au brasage, une résistance mécanique élevée après brasage, de manière à utiliser des épaisseurs aussi faibles que possible, une formabilité suffisante pour une mise en forme aisée des éléments, en particulier les plaques d'évaporateurs comportant des nervures embouties, et enfin
35 une bonne résistance à la corrosion. Cette résistance est généralement caractérisée

par le test SWAAT (salt water acetic acid test) selon la norme ASTM G85. Bien entendu, il importe que le coût d'élaboration des bandes soit compatible avec les exigences de l'industrie automobile.

L'alliage couramment utilisé comme alliage d'âme est le 3003 de composition (% en poids selon la norme EN 573-3) :

Si < 0,6 Fe < 0,7 Cu : 0,05 – 0,20 Mn : 1,0 – 1,5 Zn < 0,10

autres éléments < 0,05 chacun et < 0,15 au total, balance aluminium. De nombreux alliages ont été proposés au cours des dernières années pour améliorer l'une ou l'autre des propriétés d'emploi mentionnées précédemment, plus particulièrement la résistance à la corrosion, d'où l'appellation d'alliages " long-life " qui leur est parfois donnée dans la profession.

Le brevet EP 0326337 (Alcan International) décrit une bande plaquée dont l'alliage de base a pour composition :

Si < 0,15 Fe < 0,4 Cu : 0,1 – 0,6 Mn : 0,7 – 1,5 Mg < 0,8

La faible teneur en Si, de préférence < 0,05%, permet la formation d'une couche dense de précipités au Mn, appelée souvent « brown band », qui joue le rôle de barrière à la diffusion du silicium de l'alliage de revêtement, et augmente la résistance à la corrosion. WO 94/22633 est une variante du précédent qui ne diffère que par une teneur en Cu plus élevée (0,6 – 0,9%). Dans les deux cas, la « brown band » ne peut être obtenue qu'en l'absence d'homogénéisation avant laminage à chaud ou de recuit intermédiaire.

Le brevet EP 0718072 (Hoogovens Aluminium Walzprodukte) décrit un alliage de base de composition : Si > 0,15 Fe < 0,8 Cu : 0,2 – 2 Mn : 0,7 – 1,5
Mg : 0,1 – 0,6 avec Cu + Mg < 0,7 et addition possible de Ti, Cr, Zr ou V. Les exemples montrent des teneurs en Si de 0,5%.

La demande de brevet internationale WO 99/55925 de la même société concerne un alliage de composition :

Mn : 0,7 – 1,5 Cu : 0,5 – 1,5 Mg < 0,8 Si < 0,15 Fe < 0,4

L'alliage présente à l'état brasé et vieilli une limite élastique $R_{0,2} > 75$ MPa et une durée de vie sans perforation au test SWAAT d'au moins 13 jours.

La demande de brevet français de la demanderesse n° 99-10536 concerne des bandes ou tubes pour échangeurs brasés en alliage de composition :

Si : 0,15 – 0,30 Fe < 0,25 Cu : 0,2 – 1,1 Mn : 1,0 – 1,4 Mg < 0,4

$Zn < 0,2$ $Fe < Si$ et $Cu + Mg > 0,4$

Pour les pièces nécessitant une mise en forme importante, les bandes sont utilisées à l'état recuit (état O selon la norme NF EN 515), et dans les autres cas à l'état écroui, par exemple les états H14 ou H24.

5

Problème posé

La résistance à la corrosion des échangeurs brasés, telle qu'elle est mesurée par le test SWAAT, ne dépend pas uniquement de la composition de l'alliage d'âme ou de l'alliage de brasage choisi. Le phénomène qui semble être, pratiquement toujours, à l'origine d'une corrosion rapide des échangeurs, et notamment des plaques d'évaporateurs, est la migration de films liquides (en anglais « Liquid Film Migration » ou LFM). Ce phénomène est décrit, par exemple, dans l'article de H.S. Yang et R.A. Woods « Mechanisms of Liquid Film Migration (LFM) in Aluminum Brazing Sheet », VTMS3 Conference Proceedings, SAE International, Indianapolis, 1997, pp. 639-658. Il s'agit d'un processus de diffusion du silicium de l'alliage de brasage vers l'âme au cours du brasage, l'alliage de brasage étant soit celui qui a été plaqué sur la bande d'alliage d'âme, soit déposé sur celle-ci par tout autre moyen, ou provenant du placage de la pièce adjacente au brasage. Ceci entraîne la formation de joints de grains riches en précipités, qui constituent des chemins privilégiés de corrosion intergranulaire, du fait de la forte différence de potentiel entre les phases présentes et la matrice aluminium. La présence de dislocations favorise ce phénomène. C'est une des raisons, en plus de la meilleure formabilité, pour laquelle on utilise un état recuit qui conduit à une structure recristallisée à grains fins. Cependant, pour les plaques d'échangeurs comportant des parties déformées, la mise en forme génère des écrouissages variables dans la pièce, et, pour obtenir une microstructure recristallisée partout, il faudrait recuire la pièce après mise en forme, ce qui alourdirait les coûts de production. C'est le cas notamment pour les plaques d'évaporateurs.

30

Objet de l'invention

Le but de l'invention est d'améliorer encore la résistance à la corrosion, mesurée par le test SWAAT, des éléments emboutis d'échangeurs brasés en alliages d'aluminium du type Al-Mn, et notamment des plaques d'évaporateurs d'échangeurs de climatisation des véhicules, sans augmenter exagérément les coûts de production.

5 L'invention a ainsi pour objet un procédé de fabrication d'une bande plaquée, d'épaisseur < 1,5 mm, destinée à la fabrication d'éléments emboutis d'échangeurs thermiques brasés, comportant :

- la coulée d'une ébauche en alliage d'âme de composition (% en poids):

10 Si < 0,8 Fe < 0,8 Cu : 0,2 – 0,9 Mn : 0,7 – 1,5 Mg < 0,4
Zn < 0,2 Ti < 0,1 autres éléments < 0,05 chacun et < 0,15 au total, reste aluminium,

- l'homogénéisation de cette ébauche entre 550 et 630°C pendant au moins une heure,

15 - le placage sur cette ébauche, sur une ou deux faces, d'un alliage d'aluminium de brasage, contenant de préférence de 5 à 13% de silicium,

- le laminage à chaud, puis à froid de l'ébauche plaquée jusqu'à une épaisseur proche de l'épaisseur finale,

- le recuit de recristallisation de la bande entre 300 et 400°C,

20 - l'écrouissage de la bande recuite pour obtenir une déformation permanente comprise entre 2 et 10% et l'épaisseur finale.

Cet écrouissage final peut être obtenu par un laminage à froid du type « skin pass », ou par planage sous tension

25 Description des figures

La figure 1 représente une micrographie d'une coupe d'une bande brasée montrant une migration de films liquides.

La figure 2 représente une micrographie d'une coupe d'une bande brasée exempte de ce phénomène.

30 Description de l'invention

L'invention repose sur la constatation suivante faite par la demanderesse qu'il est possible d'obtenir une structure recristallisée, non seulement à l'état recuit, mais

également, après brasage, au-delà d'un certain niveau d'écrouissage minimum, qui dépend de la mise en forme de la pièce et de l'allure du cycle de brasage, notamment la vitesse de montée en température. Cependant, les états H14 ou H24, utilisés pour les pièces non ou peu déformées, ne conviennent pas pour les pièces fortement déformées comme les plaques d'évaporateurs, car il n'est pas possible de les emboutir, en particulier dans les zones nécessitant un fort allongement. Pour obtenir un niveau d'écrouissage critique acceptable, tout en assurant une bonne recristallisation finale, et donc une absence de dislocations après brasage, la demanderesse a eu l'idée de favoriser la recristallisation par une homogénéisation poussée avant laminage, permettant de créer une population homogène de phases de taille suffisante pour servir de germes aux grains recristallisés. Cette voie va à l'encontre de l'art antérieur en ne cherchant pas à obtenir une « brown band » par absence d'homogénéisation.

Il s'ensuit que le procédé selon l'invention peut s'appliquer à une large gamme d'alliages Al-Mn, sans subir les contraintes de composition liées à l'obtention de la « brown band ». Le manganèse est dans des limites voisines de celles de l'alliage 3003 ; il contribue à la résistance mécanique et à la résistance à la corrosion, en augmentant la différence de potentiel électrochimique entre l'alliage de base et la couche de placage. Comme pour tous les alliages AlMn, il n'est guère possible d'aller au-delà de 1,5%, car l'alliage ne se coule plus facilement.

Il n'est pas nécessaire de maintenir une teneur en silicium en dessous de 0,15%, ce qui permet d'éviter d'utiliser une base pure, dont le coût est élevé. Par ailleurs, dans les alliages contenant du magnésium, le silicium contribue à la résistance mécanique par formation de précipités Mg_2Si . Une teneur en fer limitée est favorable à la résistance à la corrosion et à la formabilité, mais il n'est pas nécessaire de descendre à des teneurs très faibles $< 0,15\%$ qui conduiraient à des prix de revient élevés.

Le cuivre est un élément durcissant qui contribue à la résistance mécanique, mais au-delà de 1%, il peut se former des composés intermétalliques grossiers à la coulée qui nuisent à l'homogénéité du métal et constituent des sites d'initiation de la corrosion.

Le magnésium a un effet favorable sur la résistance mécanique. Par contre, il est néfaste à la brasabilité, dans la mesure où il migre à la surface du placage et, lorsqu'il ne s'agit pas d'un brasage sous vide, il vient former une couche d'oxyde qui modifie dans un sens défavorable les propriétés de la brasure et le mécanisme d'action du

flux de brasage. Pour cette raison, sa teneur doit être limitée à 0,4%. Pour des applications très exigeantes en ce qui concerne la qualité des joints, il peut être nécessaire de supprimer totalement le magnésium. Dans ce cas, il est préférable d'avoir au moins 0,4% de cuivre pour compenser la perte de résistance mécanique, par exemple en maintenant une somme des teneurs $\text{Cu} + \text{Mg} > 0,4\%$.

Une addition limitée de zinc peut avoir un effet bénéfique sur la résistance à la corrosion, en modifiant les mécanismes électrochimiques, notamment pour les alliages les plus chargés en cuivre. Elle doit rester cependant en dessous de 0,2% pour éviter une trop forte susceptibilité à la corrosion généralisée. Le titane, à une teneur inférieure à 0,1%, est connu pour avoir une influence favorable sur la résistance à la corrosion.

Dans la mesure où on veut favoriser au maximum la recristallisation de l'alliage, il y a lieu de limiter au maximum la teneur en éléments anti-recristallisants, tels que le chrome, le vanadium, le hafnium ou le scandium, en maintenant par exemple leur teneur maximale en dessous de 0,01%.

L'alliage de brasage doit avoir une température de liquidus suffisamment basse par rapport à l'alliage d'âme pour disposer d'un intervalle de température suffisant pour le brasage, une résistance mécanique acceptable et une bonne mouillabilité. Il s'agit, de préférence, d'un alliage AlSi contenant entre 5 et 13% de silicium, comme par exemple les alliages 4004, 4104, 4045, 4047 ou 4343, et peut contenir d'autres éléments d'addition, par exemple du zinc et/ou du strontium. Il est aussi possible d'utiliser des placages multicouches avec d'autres alliages en plus de la couche d'AlSi. L'épaisseur de la couche plaquée peut varier entre 0,01 et 0,2 mm et représente le plus souvent environ 10% de l'épaisseur totale..

Le procédé de fabrication des bandes comporte la coulée d'une plaque de l'alliage d'âme et d'une ou deux plaques de l'alliage de brasage, selon qu'on vise un plaqué une ou deux faces. La plaque d'alliage d'âme est soumise à une homogénéisation poussée entre 550 et 630°C pendant au moins 1 h, et de préférence plus de 3 h. On fabrique ensuite l'ensemble plaqué, qui est laminé à chaud, de préférence à une température de sortie suffisamment élevée pour limiter au maximum la précipitation du manganèse, puis laminé à froid jusqu'à une épaisseur proche de l'épaisseur finale, la différence avec l'épaisseur finale correspondant à la légère réduction d'épaisseur induite par l'opération d'écrouissage ultérieure. On procède

ensuite à un recuit à une température comprise entre 300 et 400°C, qui conduit à la recristallisation de l'alliage et une microstructure à grains fins.

La bande est ensuite soumise à un écrouissage avec un taux de déformation permanente compris entre 2 et 10%, et de préférence entre 4 et 8%. Cet écrouissage peut être obtenu par exemple par un laminage à faible réduction au moyen de cylindres de type « skin pass », ou par planage sous tension de la bande

Les bandes selon l'invention sont particulièrement adaptées à la fabrication de plaques d'évaporateurs pour les systèmes de climatisation d'automobiles. Elles ne posent pas de problème à l'emboutissage, et les ensembles brasés fabriqués à partir de ces bandes présentent une durée de vie sans perforation au test SWAAT d'au moins 40 jours, c'est-à-dire supérieure d'au moins 10 jours à celle des meilleurs produits de l'art antérieur. Les études microstructurales effectuées sur des pièces brasées montrent un état totalement recristallisé dans toutes les zones, et une absence de LFM.

15

Exemples

Exemple 1 : gamme de fabrication sans écrouissage final

20 On a coulé une plaque d'alliage d'âme de composition (% en poids) :

Si = 0,19 Fe = 0,19 Cu = 0,62 Mn = 1,33 Mg = 0,001 Cr = 0,002
Zn = 0,039 Ti = 0,09 reste aluminium.

La plaque a été homogénéisée 10 h à 600°C, puis refroidie. Après scalpage de la plaque, on a soudé sur les deux faces une tôle en alliage 4343 de composition
25 suivante : Si = 7,21 Fe = 0,25 Mn = 0,08 reste aluminium. L'ensemble a été réchauffé à 500°C, puis laminé à chaud à 500°C jusqu'à une épaisseur de 3mm, et enfin laminée à froid jusqu'à 0,52 mm. La bande obtenue a été soumise à un recuit de 30 mn à 350°C.

On a découpé dans la bande recuite des flans pour former par emboutissage des
30 pièces test du type plaque d'évaporateur d'un ensemble de climatisation d'habitacle d'automobile. Les pièces test ont été revêtues d'un flux de brasage non corrosif de type Nocolock ®, puis pré-assemblées entre elles au moyen d'un montage en acier

inoxydable. On a effectué le brasage des pièces dans un four sous azote à 600°C pendant 2 mn, puis l'ensemble brasé a été refroidi à l'air.

La microstructure après brasage présente en de nombreux endroits des grains grossiers, délimités par des cordons de gros intermétalliques, mais quasiment
5 dépourvus de précipités en leur sein. Cette microstructure est caractéristique du phénomène de LFM.

Des essais de corrosion au test SWAAT selon la norme ASTM G85 conduisent à une perforation de l'ensemble brasé au bout de 34 jours. En l'absence d'homogénéisation de la plaque de métal d'âme coulée, la perforation est plus rapide et a lieu au bout de
10 24 jours.

Exemple 2 : écrouissage final de 3%

On reproduit les mêmes opérations que dans l'exemple 1, sauf que le laminage à
15 froid de la bande plaquée est arrêté à 0,536 mm. Après le recuit, on procède à une traction de la bande à l'aide d'une planeuse sous tension conduisant à un allongement permanent de l'ordre de 3% et réduisant l'épaisseur jusqu'à 0,52 mm.

La microstructure après emboutissage des plaques et brasage, présente une structure recristallisée presque partout, sauf dans les régions les moins déformées qui peuvent,
20 dans certains cas, être encore sujettes à un léger phénomène de LFM.

Des essais de corrosion au test SWAAT conduisent à une corrosion préférentielle des joints brasés avec absence de perforation au bout de 45 jours. Lorsque la plaque de métal d'âme coulée n'a pas subi d'homogénéisation, la perforation a lieu au bout de
25 28 jours.

Exemple 3 : écrouissage final de 6%

On reproduit les mêmes opérations que dans l'exemple 1, sauf que le laminage à
30 froid de la bande plaquée est arrêté à 0,552 mm. Après le recuit, on procède à une traction de la bande à l'aide d'une planeuse sous tension conduisant à un allongement permanent de l'ordre de 6% et réduisant l'épaisseur jusqu'à 0,52 mm.

La microstructure après brasage montre une structure recristallisée partout, quelle que soit la déformation, et une absence totale de LFM.

Des essais de corrosion au test SWAAT conduisent à une corrosion préférentielle des joints brasés avec absence de perforation au bout de 45 jours. Le faciès de corrosion sur le métal d'âme est plutôt latéral avec absence de piqûres localisées.

Revendications

- 5 1. Procédé de fabrication d'une bande plaquée, d'épaisseur $< 1,5$ mm, destinée à la fabrication d'échangeurs thermiques brasés, comportant :
- la coulée d'une ébauche en alliage d'âme de composition (% en poids):
Si $< 0,8$ Fe $< 0,8$ Cu : $0,2 - 0,9$ Mn : $0,7 - 1,5$ Mg $< 0,4$
Zn $< 0,2$ Ti $< 0,1$ autres éléments $< 0,05$ chacun et $< 0,15$ au total, reste
10 aluminium,
 - l'homogénéisation de cette ébauche entre 550 et 630°C pendant au moins une heure,
 - le placage sur cette ébauche, sur une ou deux faces, d'un alliage d'aluminium de brasage,
 - 15 - le laminage à chaud, puis à froid de l'ébauche éventuellement plaquée jusqu'à une épaisseur proche de l'épaisseur finale,
 - le recuit de recristallisation de la bande entre 300 et 400°C ,
 - l'écrouissage de la bande recuite pour obtenir une déformation permanente comprise entre 2 et 10% et l'épaisseur finale.
- 20
2. Procédé selon la revendication 1, caractérisé en ce que l'alliage d'âme contient moins de $0,01\%$ de Cr, Zr, Hf, V ou Sc.
3. Procédé selon l'une des revendications 1 ou 2, caractérisé en ce que l'alliage de
25 brasage contient de 5 à 13% de silicium.
4. Procédé selon l'une des revendications 1 à 3, caractérisé en ce que la durée de l'homogénéisation est supérieure à 3 h.
- 30 5. Procédé selon l'une des revendications 1 à 4, caractérisé en ce que l'écrouissage de la bande recuite se fait avec une déformation permanente comprise entre 4 et 8% .

6. Procédé selon l'une des revendications 1 à 5, caractérisé en ce que l'écrouissage de la bande recuite se fait par un laminage de type skin-pass.
7. Procédé selon l'une des revendications 1 à 5, caractérisé en ce que l'écrouissage de la bande recuite se fait par planage sous tension.
8. Bande plaquée fabriquée par un procédé selon l'une des revendications 1 à 7, caractérisée en ce qu'après mise en forme et brasage, elle présente une durée de vie sans perforation au test SWAAT selon la norme ASTM G85 de plus de 40 jours.

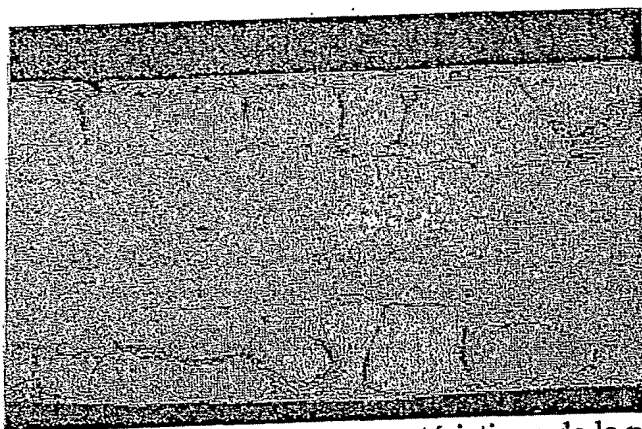


Figure 1 : microstructure caractéristique de la migration du film liquide

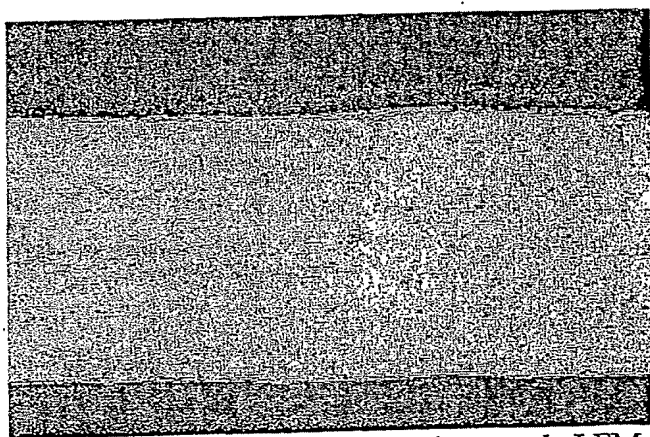


Figure 2 : microstructure avec absence de LFM

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Inter application No
PCT/FR 01/03566

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 C22C21/00 C22F1/04 B32B15/01

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 C22C C22F B32B

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

PAJ, EPO-Internal, CHEM ABS Data

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 016, no. 110 (C-0920), 18 March 1992 (1992-03-18) -& JP 03 281761 A (SUMITOMO LIGHT METAL IND LTD), 12 December 1991 (1991-12-12) abstract	1-8
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 015, no. 132 (C-0819), 29 March 1991 (1991-03-29) -& JP 03 013550 A (SUMITOMO LIGHT METAL IND LTD), 22 January 1991 (1991-01-22) abstract	1
A	US 6 019 939 A (FLEMMING ALAN JOHN ERNEST ET AL) 1 February 2000 (2000-02-01) claim 1	1
	--- -/-	

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.

☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents :

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- * & * document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

2 April 2002

Date of mailing of the international search report

09/04/2002

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Gregg, N

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Int: Application No
PCT/FR 01/03566

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 06, 30 June 1997 (1997-06-30) -& JP 09 031613 A (SKY ALUM CO LTD), 4 February 1997 (1997-02-04) abstract ----	1
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 02, 28 February 1997 (1997-02-28) -& JP 08 283922 A (SKY ALUM CO LTD), 29 October 1996 (1996-10-29) abstract ----	1
E	EP 1 075 935 A (PECHINEY RHENALU) 14 February 2001 (2001-02-14) cited in the application claims 1,8 ----	1
A	H.S.YANG ETAL: "VTMS CONF. PROC - MECHANISMS OF FLUID FILM MIGRATION (LMF) IN ALUMINUM BRAZING SHEET, PAGES 649-658" 1977, SAE INTERNATIONAL, US XP001020740 cited in the application -----	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

Inter: application No
PCT/FR 01/03566

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
JP 03281761	A	12-12-1991	JP 7033560 B	12-04-1995
JP 03013550	A	22-01-1991	JP 1975237 C	27-09-1995
			JP 7006045 B	25-01-1995
US 6019939	A	01-02-2000	AT 206980 T	15-11-2001
			AU 692442 B2	11-06-1998
			AU 6384594 A	24-10-1994
			DE 69428688 D1	22-11-2001
			EP 0691898 A1	17-01-1996
			ES 2161761 T3	16-12-2001
			WO 9422633 A1	13-10-1994
			JP 8508542 T	10-09-1996
JP 09031613	A	04-02-1997	NONE	
JP 08283922	A	29-10-1996	NONE	
EP 1075935	A	14-02-2001	FR 2797454 A1	16-02-2001
			DE 1075935 T1	05-07-2001
			EP 1075935 A1	14-02-2001
			JP 2001105175 A	17-04-2001

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Derrièr e internationale No
PCT/FR 01/03566

A. CLASSEMENT DE L'OBJET DE LA DEMANDE
CIB 7 C22C21/00 C22F1/04 B32B15/01

Selon la classification internationale des brevets (CIB) ou à la fois selon la classification nationale et la CIB

B. DOMAINES SUR LESQUELS LA RECHERCHE A PORTE

Documentation minimale consultée (système de classification suivi des symboles de classement)
CIB 7 C22C C22F B32B

Documentation consultée autre que la documentation minimale dans la mesure où ces documents relèvent des domaines sur lesquels a porté la recherche

Base de données électronique consultée au cours de la recherche internationale (nom de la base de données, et si réalisable, termes de recherche utilisés)
PAJ, EPO-Internal, CHEM ABS Data

C. DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie *	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
X	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 016, no. 110 (C-0920), 18 mars 1992 (1992-03-18) -& JP 03 281761 A (SUMITOMO LIGHT METAL IND LTD), 12 décembre 1991 (1991-12-12) abrégé	1-8
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 015, no. 132 (C-0819), 29 mars 1991 (1991-03-29) -& JP 03 013550 A (SUMITOMO LIGHT METAL IND LTD), 22 janvier 1991 (1991-01-22) abrégé	1
A	US 6 019 939 A (FLEMMING ALAN JOHN ERNEST ET AL) 1 février 2000 (2000-02-01) revendication 1	1

-/-

☒ Voir la suite du cadre C pour la fin de la liste des documents

☒ Les documents de familles de brevets sont indiqués en annexe

* Catégories spéciales de documents cités:

- *A* document définissant l'état général de la technique, non considéré comme particulièrement pertinent
- *E* document antérieur, mais publié à la date de dépôt international ou après cette date
- *L* document pouvant jeter un doute sur une revendication de priorité ou cité pour déterminer la date de publication d'une autre citation ou pour une raison spéciale (telle qu'indiquée)
- *O* document se référant à une divulgation orale, à un usage, à une exposition ou tous autres moyens
- *P* document publié avant la date de dépôt international, mais postérieurement à la date de priorité revendiquée

- *T* document ultérieur publié après la date de dépôt international ou la date de priorité et n'appartenant pas à l'état de la technique pertinent, mais cité pour comprendre le principe ou la théorie constituant la base de l'invention
- *X* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme nouvelle ou comme impliquant une activité inventive par rapport au document considéré isolément
- *Y* document particulièrement pertinent; l'invention revendiquée ne peut être considérée comme impliquant une activité inventive lorsque le document est associé à un ou plusieurs autres documents de même nature, cette combinaison étant évidente pour une personne du métier
- *Z* document qui fait partie de la même famille de brevets

Date à laquelle la recherche internationale a été effectivement achevée

2 avril 2002

Date d'expédition du présent rapport de recherche internationale

09/04/2002

Norm et adresse postale de l'administration chargée de la recherche internationale

Office Européen des Brevets, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax: (+31-70) 340-3016

Fonctionnaire autorisé

Gregg, N

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

Dem	nationale No
PCT/FR 01/03566	

C.(suite) DOCUMENTS CONSIDERES COMME PERTINENTS

Catégorie	Identification des documents cités, avec, le cas échéant, l'indication des passages pertinents	no. des revendications visées
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 06, 30 juin 1997 (1997-06-30) -& JP 09 031613 A (SKY ALUM CO LTD), 4 février 1997 (1997-02-04) abrégé	1
A	PATENT ABSTRACTS OF JAPAN vol. 1997, no. 02, 28 février 1997 (1997-02-28) -& JP 08 283922 A (SKY ALUM CO LTD), 29 octobre 1996 (1996-10-29) abrégé	1
E	EP 1 075 935 A (PECHINEY RHENALU) 14 février 2001 (2001-02-14) cité dans la demande revendications 1,8	1
A	H.S.YANG ETAL: "VTMS CONF. PROC - MECHANISMS OF FLUID FILM MIGRATION (LMF) IN ALUMINUM BRAZING SHEET, PAGES 649-658" 1977, SAE INTERNATIONAL, US XP001020740 cité dans la demande	

RAPPORT DE RECHERCHE INTERNATIONALE

renseignements relatifs aux membres de familles de brevets

Der nationale No
PCT/FR 01/03566

Document brevet cité au rapport de recherche		Date de publication	Membre(s) de la famille de brevet(s)	Date de publication
JP 03281761	A	12-12-1991	JP 7033560 B	12-04-1995
JP 03013550	A	22-01-1991	JP 1975237 C	27-09-1995
			JP 7006045 B	25-01-1995
US 6019939	A	01-02-2000	AT 206980 T	15-11-2001
			AU 692442 B2	11-06-1998
			AU 6384594 A	24-10-1994
			DE 69428688 D1	22-11-2001
			EP 0691898 A1	17-01-1996
			ES 2161761 T3	16-12-2001
			WO 9422633 A1	13-10-1994
			JP 8508542 T	10-09-1996
JP 09031613	A	04-02-1997	AUCUN	
JP 08283922	A	29-10-1996	AUCUN	
EP 1075935	A	14-02-2001	FR 2797454 A1	16-02-2001
			DE 1075935 T1	05-07-2001
			EP 1075935 A1	14-02-2001
			JP 2001105175 A	17-04-2001